# PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2004-281034

(43) Date of publication of application: 07.10.2004

(51)Int.Cl.

**G11B** 7/135

7/125

(21)Application number: 2004-046757

(71)Applicant: MATSUSHITA ELECTRIC IND CO

LTD

(22)Date of filing:

23.02.2004

(72)Inventor: KANEUMA YOSHIAKI

(30)Priority

Priority number: 2003050845

Priority date: 27.02.2003

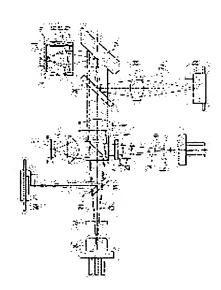
Priority country: JP

(54) OPTICAL HEAD DEVICE. OPTICAL INFORMATION DEVICE USING SAME, COMPUTER, OPTICAL DISK PLAYER, CAR-NAVIGATION SYSTEM, OPTICAL DISK RECORDER, AND OPTICAL DISK SERVER

### (57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To realize compatible reproduction and recording; among an optical disk (CD) having a substrate material of 1.2 mm in thickness and a corresponding wavelength of  $\lambda 3$  (normally about 790 nm), an optical disk (DVD) having a substrate material of 0.6 mm in thickness and a corresponding wavelength of  $\lambda 2$ (normally about 650 nm) and an optical disk (blue optical disk) having a substrate material of 0.1 mm in thickness and a corresponding wavelength of  $\lambda 1$  (normally about 405 nm); with a high light-utility efficiency by means of a single objective lens.

SOLUTION: In an optical head device which executes recording and reproduction by using an objective lens having a large NA, a saw-tooth-shaped hologram is used for recording and reproduction of a conventional optical disk such as a DVD or the like. To blue color, the height of the saw tooth is an optical path length 2λ, and a secondary diffracted ray is used. Red color emits a first diffracted ray. A blaze direction is a convex lens type,



and the chromatic aberration of a refractive lens is corrected. A relay lens is arranged between an infrared laser light source and the objective lens. The light beam emitted from the infrared laser light source is condensed by means of the relay lens and then entered into the objective lens again while diffusing. Then, the light beam is condensed on the recording surface of the optical disk as a micro spot by the objective lens through the substrate material of 1.2 mm in thickness.

**LEGAL STATUS** 

[Date of request for examination]

19.06.2006

[Date of sending the examiner's decision of

BEST AVAILABLE COPY

rejection]

[Kind of final disposal of application other than the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

## (19) 日本国特許庁(JP)

# (12) 公 開 特 許 公 報(A)

(11)特許出願公開番号

特開2004-281034

(P2004-281034A)

(43) 公開日 平成16年10月7日(2004.10.7)

| (51) Int.Cl. <sup>7</sup> |       | FI   |       |   | テーマコード(参考) |
|---------------------------|-------|------|-------|---|------------|
| G11B                      | 7/135 | G11B | 7/135 | Z | 5D789      |
| G11B                      | 7/125 | G11B | 7/135 | Α |            |
|                           |       | G11B | 7/125 | В |            |

### 審査請求 未請求 請求項の数 22 〇L (全 25 頁)

| (21) 出願番号<br>(22) 出願日<br>(31) 優先權主張番号 | 特願2004-46757 (P2004-46757)<br>平成16年2月23日 (2004.2.23)<br>特願2003-50845 (P2003-50845) | (71) 出願人 | 000005821<br>松下電器産業株式会社<br>大阪府門真市大字門真1006番地 |      |      |      |      |      |
|---------------------------------------|--|----------|---|------|------|------|------|------|
| (32) 優先日                              | 平成15年2月27日 (2003.2.27)   | (74) 代理人 | 110000040                                   |      |      |      |      |      |
| (33) 優先權主張国                           | 日本国 (JP)   |          | 特許業務法人池内・佐藤アンドパートナー                         |      |      |      |      |      |
|                                       |  |          | ズ   |      |      |      |      |      |
|                                       |  | (72) 発明者 | 金馬 慶  | 玥    |      |      |      |      |
|                                       |  |          | 大阪府門真市大字門真1006番地 松下                         |      |      |      |      |      |
|                                       |  |          | 電器産業株式会社内                                   |      |      |      |      |      |
|                                       |  | Fターム(参   | 考) 5D789                                    | AÅ05 | AA41 | AA43 | BA01 | CA16 |
|                                       |  |          |   | EC01 | EC03 | EC13 | EC35 | EC45 |
|                                       |  |          |   | EC47 | FA05 | FA08 | JA02 | JA17 |
|                                       |  |          |   | JA18 | JA26 | JA27 | JA44 | JA47 |
|                                       |  |          |   | JA64 | JB01 | LB05 |      |      |
|                                       |  |          |   |      |      |      |      |      |
|                                       |  |          |   |      |      |      |      |      |

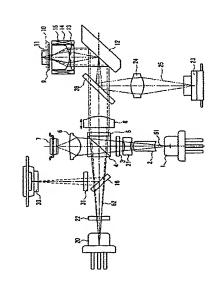
(54) 【発明の名称】光ヘッド装置、並びにこれを用いた光情報装置、コンピュータ、光ディスクプレーヤー、カーナ ピゲーションシステム、光ディスクレコーダー及び光ディスクサーバー

### (57) 【要約】

【課題】 異なる波長の光ビームを用いて異なる種類の 光ディスクの記録あるいは再生を行う。

【解決手段】 NAの大きな対物レンズを用いて高密度 光ディスクの記録あるいは再生を行う光へッド装置において、DVDなどの従来型光ディスクの記録あるいは再 生も行うために鋸歯状ホログラムを用いる。青色に対し て鋸歯高さは光路長2入とし、2次回折光を使用。赤色 は1次回折を発する。ブレーズ方向は凸レンズ型とし、 屈折レンズの色収差補正を行う。赤外のレーザー光源から 対物レンズの間にはリレーレンズを配置し、前記赤外の レーザー光源から出射される光ビームは前記リレーレン ズによって略収束された後に再度拡散しながら前記対物 レンズに入射し、前記対物レンズによって約1.2mm の基材を通して光ディスクの記録面上へ微小スポットに 集光する。

【選択図】 図1



## 【特許請求の範囲】

### 【請求項1】

青色の光ビームを出射する青色レーザー光源と、

赤外の光ピームを出射する赤外レーザー光源と、

前記 青色レーザー光源と前記赤外レーザー光源とから出射される光ビームを受けて光ディスクの記録面上へ微小スポットに集光する対物レンズと、

前記 光ディスクの記録面上で反射した光ビームを受けてその光量に応じて電気信号を出力する 光検出部を形成した 光検 出器とを具備し、

前記 青色レーザー光源から出射される光ビームを前記対物レンズによって約0.1 mm あるいはより薄い基材を通して光ディスクの記録面上へ微小スポットに集光する光ヘッド装置において、

前記赤外レーザー光源と前記対物レンズとの間にはリレーレンズを配置し、

前記 赤外 レーザー光源から出射される前 記赤外の光ビームは前記リレーレンズによって 略収束 された後に再度 拡散 しながら前 記対物レンズに入射し、前記対物レンズによって約 1 . 2 mm の基材を通して光ディスク の記録面 上へ微 小スポットに集 光することを特 徴とする光 ヘッド装置。

### 【請求項2】

前記 リレーレンズは光軸から離れた外周部に球面収差を付加して構成し、前記球面収差によって、軸外収差を補正する請求項 1 に記載の光ヘッド装置。

### 【請求項3】

前記 リレーレンズと前記赤外の光ビームの発光点との間の距離よりも、前記 リレーレンズと前 記赤外の光ビームの発光点とは反対側の収束点との間の距離の方が短い請求項 1 に記載の光ヘッド装置。

### 【請求項4】

前記 リレーレンズと前記 対物 レンズ の間に、 前記赤外の光ビームと、より短 波長の 光ビームと を分離するダイクロイック素子 をさらに 具備する請求項 1 に記載の光ヘッド装置。

#### 【請求項5】

前記 リレーレンズと前記 対物 レンズ との間に配置する前記ダイクロイック素子に設けられた平 行平板の表面には、前記 赤外の 光ビームと、より短波長の光ビームとを分離するダイクロイック膜が形成されている請求項 4 に記載の光ヘッド装置。

## ·【請求項6】

前記平行平板の厚みは、1mm以下である請求項5に記載の光ヘッド装置。

#### 【請 求項 7】

前記 ダイクロイック素子は、前記青色の光ビームが略平行光束となる位置に配置される請求項 4 に記載の光ヘッド装置。

### 【請求項8】

前記対物レンズと前記青色レーザー光源との間にホログラムをさらに具備し、

前記 ホログラムの少なくとも一部領域内にある格子断面形状は鋸歯状断面形状であって、前記 鋸歯状断面形状の深さは h 1 であって、前記 h 1 は、波長入 1 が 3 9 0 n m o 第一光ビームに対して約 2 波長の光路差を与える深さであり、前記第一光ビームを基材厚が 0. 1 m m 以下( t 1) の基材を通して集光する場合に、前記ホログラムによって凸レンズ作用を受けるように、前記ホログラムを凸レンズ型にすることによって、前記 波長入 1 が数 n m 程度変化した場合の焦点距離の変化を低減する請求項 1 に記載の光ヘッド装置。

## 【請求項9】

波長 λ 2 が 6 3 0 n m ~ 6 8 0 n m の第 2 光 ビームを出射する第 2 光源をさらに具備し、前記第 2 光ビームに対しては前記ホログラムから、 + 1 次回折光が最も強く発生し、第一光ビームの+ 2 次回折光は、基材厚が t 1 の基材を通して集光され、前記ホログラムの内周部分を通る第二光ビームの+ 1 次回折光は、基材厚が t 2 の基材を通して集光さ

10

20

30

れ、t1 く t 2 である請求項8に記載の光ヘッド装置。

#### 【請求項10】

前記ホログラムの外周部分を通る前記第2光ビームの+1次回折光は、基材厚がt2の基材を通ったときに収差をもち、集光されない請求項9に記載の光ヘッド装置。

#### 【請求項11】

前記第一光ビームを基材厚が t 1 の 基材 を通して集光する場合に、

前記ホログラムの内周部分を通る第二光ビームを基材厚が t 2 の基材を通して集光する場合に比べて、前記ホログラムによる凸レンズ作用を大きくする、あるいは、

前記第一光ビームを基材厚が t 1 の基材を通して集光する場合よりも、前記ホログラムの内周部分を通る第二光ビームを基材厚が t 2 の基材を通して集光する場合の前記ホログラムによる凸レンズ作用を小さくすることにより、光ディスク側の焦点位置を複合対物レンズから離し、

t1くt2である請求項9に記載の光ヘッド装置。

#### 【請求項12】

前記第二光ビームを基材厚 t 2の基材を通して光ディスクの記録面上へ集光する際には、前記第2光源から出射した前記第二光ビームを略平行光にするコリメートレンズを前記第2光源側に近づけて、やや拡散光にして前記対物レンズに入射させることにより、前記光ディスク側の焦点位置を複合対物レンズから離す請求項9に記載の光ヘッド装置。

### 【請求項13】

前記青色の光ビームの波長の5倍であって、前記第2光ビームの波長の3倍の光路長差を 生じる段差が形成された位相段差をさらに具備する請求項9に記載の光ヘッド装置。

### 【請求項14】

前記ホログラムと前記対物レンズとを一体固定する請求項8に記載の光へッド装置。

#### 【請求項15】

前記ホログラムを前記対物レンズの表面に一体形成する請求項8に記載の光ヘッド装置。 【請求項16】

光ヘッド装置と、

光ディスクを回転するモーターと、

前記光ヘッド装置から得られる信号を受け、前記信号に基づいて前記モーターと前記光ヘッド装置の対物レンズとレーザー光源とを制御および駆動する電気回路とを具備する光情報装置において、

前記光ヘッド装置が、請求項1に記載の光ヘッド装置であることを特徴とする光情報装置

### 【請求項17】

前記光ヘッド装置が、請求項12に記載の光ヘッド装置であり、

前記光ディスクの種類を判別して、基材厚が 0.6 mmの光ディスクに対しては前記コリメートレンズを前記第 2 光源側に移動する請求項 1.6 に記載の光情報装置。

### 【請求項18】

光情報装置と、

情報を入力するための入力装置あるいは入力端子と、

前記入力装置から入力された情報または前記光情報装置から再生された情報に基づいて演算を行う演算装置と、

前記入力装置から入力された情報または前記光情報装置から再生された情報または、前記 演算装置によって演算された結果を表示あるいは出力するための出力装置あるいは出力端 子とを備えたコンピューターにおいて、

前記光情報装置が、請求項16に記載の光情報装置であることを特徴とするコンピュータ

## 【請求項19】

光情報装置と、

20

30

10

前記光情報装置から得られる情報信号を画像に変換する情報から画像へのデコーダーとを 有する光ディスクプレーヤーにおいて、

前記光情報装置が、請求項16に記載の光情報装置であることを特徴とする光ディスクプレーヤー。

## 【請求項20】

光情報装置と、

前記光情報装置から得られる情報信号を画像に変換する情報から画像へのデコーダーとを 有するカーナビゲーションシステムにおいて、

前記光情報装置が、請求項16に記載の光情報装置であることを特徴とするカーナビゲーションシステム。

#### 【請求項21】

光情報装置と、

画像情報を前記光情報装置によって記録する情報に変換する画像から情報へのエンコーダーとを有する光ディスクレコーダーにおいて、

前記光情報装置が、請求項16に記載の光情報装置であることを特徴とする光ディスクレコーダー。

#### 【請求項22】

光情報装置と、

外部との情報のやりとりを行う入出力端子とを備えた光ディスクサーバーにおいて、

前記光情報装置が、請求項16に記載の光情報装置であることを特徴とする光ディスクサーバー。

#### 【発明の詳細な説明】

### 【技術分野】

### [0001]

本発明は、例えば光ディスクなどの光情報媒体上に記憶される情報の記録・再生あるいは 消去を行う光ヘッド装置及び光情報装置(光情報装置)および、光情報装置における記録 再生方法、そして、これらを応用したシステムに関するもの、そしてまた、前記光ヘッド 装置に用いる対物レンズや回折素子、および、対物レンズと回折素子の複合した複合対物 レンズに関するものである。

### 【背景技術】

### [0002]

高密度・大容量の記憶媒体として、ピット状パターンを有する光ディスクを用いる光メモリ技術は、ディジタルオーディオディスク、ビデオディスク、文書ファイルディスク、さらにはデータファイルと用途を拡張しつつ、実用化されてきている。微小に絞られた光ビームを介して、光ディスクへの情報記録再生が高い信頼性のもとに首尾よく遂行される機能は、回折限界の微小スポットを形成する集光機能、光学系の焦点制御(フォーカスサーボ)とトラッキング制御、及びピット信号(情報信号)検出に大別される。

### [0003]

近年、光学系設計技術の進歩と光源である半導体レーザーの短波長化とにより、従来以上の高密度の記憶容量を持つ光ディスクの開発が進んでいる。高密度化のアプローチとしては、光ディスク上へ光ビームを微小に絞る集光光学系の光ディスク側開口数(NA)を大きくすることが検討されている。その際、問題となるのが光軸の傾き(いわゆるチルト)による収差の発生量の増大である。NAを大きくすると、チルトに対して発生する収差量が大きくなる。これを防ぐためには、光ディスクの基板の厚み(基材厚)を薄くすれば良い。

## [0004]

光ディスクの第1世代といえるコンパクトディスク(CD)は赤外光(波長 $\lambda$ 3は780 nm~820 nm)とNAO.45の対物レンズとを使用し、ディスクの基材厚は1.2 mmである。第2世代のDVDは赤色光(波長 $\lambda$ 2は630 nm~680 nm、標準波長650 nm)とNAO.6の対物レンズとを使用し、ディスクの基材厚は0.6 mmで

10

20

30

40

10

20

30

40

50

ある。そしてさらに、第 3 世代の光 ディスク は青色光 (波長 $\lambda$  1 は 3 9 0 n m  $\sim$  4 1 5 n m、標準波長 4 0 5 n m) と N A 0 . 8 5 の 対物レンズとを使用し、ディスクの基材厚は 0 . 1 m m である。

#### [0005]

なお、本明細書中では、 基板厚みとは光ディスク (または情報媒体) に光ビームの入射する面から情報記録面までの厚みを指す。

#### [0006]

このように、 高密度 光ディスクの基 板の厚み は薄くされている。経済性、 装置の占有スペースの観点から、上記基材厚と記録 密度とが互いに異なる複数種類 の光ディスクを記録 再生できる 光情 報装置が望まれる。 そのためには互いに異なる 基板の厚み の光ディスク上に回折限界まで 光ビームを集光することのできる集光光学系を 備えた 光ヘッド 装置が必要である。

#### [0007]

また、より厚い基材のディスクを記録再生する場合には、ディスク表面より 奥の方にある 記録面上に光ビームを集光する必要があるので、焦点距離をより長くしなければならない

#### [0008]

互いに異なる基板の厚みの複数種類の光ディスクに対する記録再生を行う光ヘッド装置を実現することを目的とした構成が特開平7-98431号公報(図1)(特許文献1)に開示されている。これを第1の従来例として図11(a)および図11(b)に基づいて説明する。40は対物レンズ、41はホログラムである。ホログラム41は、入射光ビーム44に対して透明な基板によって形成されていて、その格子パターンが同心円状である

### [0009]

対物レンズ40は、開口数NAが0.6以上で、図11 (a)に示すように、ホログラム41を回折されずに透過した0次回折光42を、例えば、0.6mmの基材の厚み(t2)の光ディスク10上に回折限界の集光スポットに形成できるよう構成されている。また、図11 (b) は、基板の厚い(厚さt1=1.2mm)の光ディスク11上に回折限界に集光スポットを集光できることを示す。ホログラム41で回折された+1次回折光43は厚さt1の基板を通して回折限界まで絞れるように収差補正を施されている。

### [0010]

このように入射光を回折するホログラム 41 と対物レンズ 40 とを組み合わせることによって、異なる次数の回折光 42 および 43 を利用して、互いに異なる基板厚(t1 と t2)の光ディスク 10 および 11 上にそれぞれ回折限界にまで集光される集光スポットを形成する事ができる 2 焦点レンズを実現している。また、上記とは逆に、ホログラム 41 を凸レンズ 作用を持つ構成にし、厚さ t1 の光ディスク 11 に対して 11 次回折光を用い、厚さ 11 2 の光ディスク 11 に対して 11 次回折光を用いることによって、厚さ 11 2 の光ディスク 11 0 の記録再生時の波長変動に対して、焦点位置変動を低減することも開示されている。

### [0011]

記録面に集光される。光ディスク9で反射した光は逆の経路をたどって青色光学系51の 檢出器で検出される。

[0012]

また、波長  $\lambda$  2 = 6 5 0 n m の赤色光源を有する赤色光学系 5 2 より出射した発散光はビームスプリッター 1 6 1 で反射し、波長選択位相板 2 0 5 を透過して、対物レンズ 5 0 によって、基材厚 0 . 6 m m の光ディスク 1 0 (第 2 世代光ディスク : D V D) の情報記録面に集光される。光ディスク 1 0 で反射した光は逆の経路をたどって赤色光学系 5 2 の検出器で検出される。

[0013]

対物レンズ50は平行光入射時に基材厚0.1 mmを透過して集光されるように構成されており、DVDを記録・再生する際は基材厚の違いによって球面収差が発生する。この球面収差を補正するため、赤色光学系52より出射する光ピームを発散光にすると共に、波長選択位相板205を用いている。対物レンズ50に発散光を入射させると新たな球面収差が発生するので、基材厚の違いによって発生する球面収差をこの新たな球面収差でうち消すとともに、波長選択位相板205によっても波面を補正している。

[0014]

図13(a)および図13(b)に波長選択位相板205の平面図と側面図とをそれぞれ示す。波長選択位相板205は、波長 $\lambda$ 1での屈折率をn1、 $h=\lambda$ 1/(n1-1)とした場合、高さh、および高さ3hの位相段差205aで構成される。波長 $\lambda$ 1の光に対しては、高さhにより生じる光路差は使用波長 $\lambda$ 1であり、位相差2 $\pi$ に相当するため、位相差0と同じである。このため、位相分布に影響を与えず、光ディスク9の記録再生には影響を与えない。-方、波長 $\lambda$ 2の光に対しては、波長 $\lambda$ 2での位相板206の屈折率をn2とすると、h/ $\lambda$ 2×(n2-1)≒0.6 $\lambda$ 、すなわち波長の整数倍ではない光路差を生じる。この光路差による位相差を利用して、先に述べた収差補正を行っている。 (0015)

また、第3の従来例としては、複数の対物レンズを機械的に切り替えて用いる構成が開示されている(例えば特開平11-296890号公報(第4-6頁、図1)(特許文献3))。

[0016]

さらに、第4の従来例としては、異なる曲率半径を有する反射面を備えたミラーを光軸を折り曲げる立ち上げミラーと兼ねる構成が、開示されている(例えば特開平11-339307号公報(第4-5頁、図1)(特許文献4))。

[0017]

第5の従来例としては、第1の従来例と同様に屈折型の対物レンズとホログラムとを組み合わせて、異なる波長の光の同じ次数の回折光に生じる色収差を利用して、基材厚の差を補正する構成が開示されている(例えば特開2000-81566号公報(第4-6頁、図1、2) (特許文献5))。

[0018]

第5の従来例として第63回応用物理学関係連合講演会 講演予稿集 27p-YD-5(2002.9 新潟大学)(非特許文献 2)を説明する。青色光源と赤色光源とをそれぞれ用いるBDとDVDとについては図12を用いて説明した第2の従来例とほぼ同様である。これを図14を用いて説明する。波長 $\lambda 1=405$ nmの青色光源を有する青色光学系51より出射した平行光は2個のビームスプリッター161及び波長選択ホログラム207を透過して、対物レンズ50によって、基材厚0.1mmの光ディスク9(第3世代光ディスク)の情報記録面に集光される。光ディスク9で反射した光は逆の経路をたどって青色光学系51の検出器で検出される。

[0019]

また、 波長 $\lambda$  2 = 6 5 0 n m の赤色光源を有する赤色光学系 5 2 より出射した発散光はビームスプリッター 1 6 1 で反射して、対物レンズ 5 0 によって、基材厚 0 . 6 m m の光

50

20

30

ディスク 1 0 (第 2 世代光ディスク: D V D) の情報記録面に集光される。光ディスク 1 O,で反射した光は逆の経路をたどって赤色光学系 5 2 の検出器で検出される。

[0020]

対物レンズ 5 0 は、平行光が入射する時に基材厚 0 . 1 mm を透過して集光されるように形成されており、D V D 記録・再生の際は基材厚の違いによって球面収差が発生する。この球面収差を補正するため、赤色光学系 5 2 より出射する光ピームを発散光にする。対物レンズ 5 0 に発散光を入射させると新たな球面収差が発生するので、基材厚の違いによって発生する球面収差をこの新たな球面収差でうち消す。

### [0021]

そしてさらに、第5の従来例では、波長入3 = 785 nmの赤外光学系53から出射する平行光を波長入3のみに凹レンズ効果をもつ波長選択ホログラム207によって拡散光に変換して、光ディスク11と光ディスク9の基材厚の差に起因する球面収差を補正する。

【特許文献1】特開平7-98431号公報(図1)

【特許文献2】特開平10-334504号公報(第7-9頁、図1~図4)

【特許文献3】特開平11-296890号公報(第4-6頁、図1)

【特 許 文 献 4 】 特 開 平 1 1 - 3 3 9 3 0 7 号 公 報 ( 第 4 - 5 頁 、 図 1 )

【特許文献5】特開2000-81566号公報 (第4-6頁、図1、2)

【非特許文献1】 ISOM 2 0 0 1 T E C H N I C A L D I G E S T セッションW e - C - 0 5 (予稿集 3 0 頁)

【非特許文献 2】第63回応用物理学関係連合講演会 講演予稿集 27p-YD-5(2002.9 新潟大学)

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

### [0022]

前述した第1の従来例は、少なくとも以下の3点の発明思想を提案している。第1にホログラムの回折を利用して、基材厚の違う光ディスクの互換を実現し、第2に内外周の設計を変えることによって、NAの違う集光スポットを形成し、第3に、ホログラムの回折を利用して、基材厚の違う光ディスクに対して集光スポットの焦点位置を変化させる。これらの発明思想は光源が発する光の波長を限定するものではない。

### [0023]

ここで、第2世代の光ディスクであるDVDは、記録面を2面有する2層ディスクを含む。対物レンズに近い側の記録面(第1記録面)は、対物レンズから遠い面へも光を通す必要があるため、反射率は30%程度に設定される。ところが、この反射率は、赤色光に対してのみ保証されており、他の波長では保証されていない。従って、DVDの再生を確実に行うためには、赤色(波長 $\lambda$ 2=630nm~680nm)の光を用いる必要がある。また、第3世代の光ディスクの記録・再生においては集光スポット径を十分に小さくするため、青色(波長 $\lambda$ 1=390nm~415nm)の光を用いる必要がある。このように特に、赤色光と青色光とを用いて互いに異なる種類の光ディスクを互換する際に光の利用効率をより高くする構成は、第1の従来例には開示されていない。

## [0024]

また、第1の従来例では、ホログラムを凸レンズ型にして+1次回折光を利用し、1種類の光ディスクに対しては、波長変化による焦点位置移動を低減する構成が開示されているが、2種類以上の光ディスクに対して、波長変化による焦点位置移動をそれぞれ低減する構成は、開示されていない。

### [0025]

第2の従来例では、互換素子として、波長選択位相板を用いている。基材厚の厚いディスクを記録再生する際には、記録面が対物レンズに対して、基材厚の分だけ遠くなるので、 焦点距離を延ばす必要がある。焦点距離は互換素子がレンズパワーを有することによって 伸ばすこともできるが、波長選択位相板にはレンズパワーがない。また、第2の従来例 30

20

10

のように赤色光を発散光にして、このレンズパワーをすべて実現しようとすると、トラック追従などのために対物レンズが移動する時に、大きな収差が生じて記録・再生特性が劣化するという課題が生じる。

### [0026]

第3の従来例では、対物レンズを切り替えているので、複数の対物レンズを要し、部品点数が多くなると共に、光ヘッド装置の小型化が困難という課題がある。また、切り替え機構を要する点でも装置の小型化を困難にするという課題がある。

#### [0027]

第4の従来例では、対物レンズをミラーに対して独立に駆動している(特許文献4の第4 図から第6図参照)。ところが上述のように曲率半径をもったミラーによって光ピームを 平行光から変換するので、対物レンズがトラック制御などのために移動すると、入射光波 面に対する対物レンズの相対位置が変化し、収差が発生して、集光特性が劣化するという 課題がある。

### [0028]

また、ミラーの反射面は曲率半径を持った面、すなわち球面によって構成されているが、 基材厚の差と波長の差とを補正するためには球面では不十分であり、5次以上の高次収差 を十分に低減することができないという課題もある。

#### [0029]

また、第5の従来例では基材厚1、2mmの光ディスク(CD)を再生するために、波長785nmのみに凹レンズ効果をもつ波長選択ホログラムを用いるとされているが、波長選択ホログラムの具体構成は開示されていない。また、赤色光と青色光それぞれについて、ある特定の波長に対して、例えば、赤色光(660nm)と青色光(405nm)とに対して波長の整数倍(3倍以上)の位相となる位相段差を利用してホログラムを構成することも考えられるが、赤外光による光ディスク11の再生のみを考慮して波長選択ホログラム207を設計していると、赤色光が温度変化によって661nmになるなど、波長のわずかな変動でも数十m λ r m s に達する収差が発生する。このため、光ディスク9や、光ディスク10の記録あるいは再生ができなくなるという課題がある。

## [0030]

## 【課題を解決するための手段】

## [0031]

本発明に係る光ヘッド装置は、青色の光ビームを出射する青色レーザー光源と、赤外の光ビームを出射する赤外レーザー光源と、前記青色レーザー光源と前記赤外レーザー光源というと、前記赤外レーザー光源と、前記青色レーザー光源と前記赤外レーザー光源というと、前記光ディスクの記録面上で反射した光ビームを受けてその光量に応じて電気において、前記光には明した光検出器とを具備し、前記青色レーザー光源から出射される光ビームを前記対物レンズによって約0.1mmあるいはより薄い基材を通して光ディスクの記録面上へ微小スポットに集光する光ヘッド装置において、前記赤外レーザー光源と前記対物レンズとの間にはリレーレンズを配置し、前記赤外レーザー光源から出射れる前記赤外の光ビームは前記リレーレンズによって略収束された後に再度拡散しながられる前記赤外の光ビームは前記対物レンズによって約1.2mmの基材を通して光ディスクの記録面上へ微小スポットに集光することを特徴とする。

### [0032]

この実施の形態では、前記リレーレンズは光軸から離れた外周部に球面収差を付加して構成し、前記球面収差によって、軸外収差を補正することが好ましい。

### [0033]

10

20

30

前記リレーレンズと前記赤外の光ビームの発光点との間の距離よりも、前記リレーレンズ と前記赤外の光ビームの発光点とは反対側の収束点との間の距離の方が短いことが好ましい。

[0034]

前記 リレーレンズと前記対物 レンズの間に、前記赤外の光ビームと、より短波長の光ビームとを分離するダイクロイック素子をさらに 具備することが好ましい。

[0035]

前記リレーレンズと前記対物レンズとの間に配置する前記ダイクロイック素子に設けられた平行平板の表面には、前記赤外の光ビームと、より短波長の光ビームとを分離するダイクロイック膜が形成されていることが好ましい。

(0036

前記平行平板の厚みは、1mm以下であることが好ましい。

[0037]

前記 ダイクロイック 素子 は、前記青色の 光ビームが 略平 行光 束となる 位置に 配置される ことが 好ましい。

[0038]

前記対物レンズと前記青色レーザー光源との間にホログラムをさらに具備し、前記ホログラムの少なくとも一部領域内にある格子断面形状は鋸歯状断面形状であって、前記鋸歯状断面形状の深さはh1であって、前記h1は、波長入1が390nm~415nmの第一光ビームに対して約2波長の光路差を与える深さであり、前記第一光ビームを基材厚が0.1mm以下(t1)の基材を通して集光する場合に、前記ホログラムによって凸レンズ作用を受けるように、前記ホログラムを凸レンズ型にすることによって、前記波長入1が数nm程度変化した場合の焦点距離の変化を低減することが好ましい。

[0039]

波長入2が630nm~680nmの第2光ビームを出射する第2光源をさらに具備し、前記第2光ビームに対しては前記ホログラムから、+1次回折光が最も強く発生し、第一光ビームの+2次回折光は、基材厚がt1の基材を通して集光され、前記ホログラムの内周部分を通る第二光ビームの+1次回折光は、基材厚がt2の基材を通して集光され、t1<t2であることが好ましい。

[0040]

前記ホログラムの外周部分を通る前記第2光ビームの+1次回折光は、基材厚がt2の基材を通ったときに収差をもち、集光されないことが好ましい。

[0041]

前記第一光ビームを基材厚が t 1 の基材を通して集光する場合に、前記ホログラムの内周部分を通る第二光ビームを基材厚が t 2 の基材を通して集光する場合に比べて、前記ホログラムによる凸レンズ作用を大きくする、あるいは、前記第一光ビームを基材厚が t 1 の基材を通して集光する場合よりも、前記ホログラムの内周部分を通る第二光ビームを基材厚が t 2 の基材を通して集光する場合の前記ホログラムによる凸レンズ作用を小さくすることにより、光ディスク側の焦点位置を複合対物レンズから離し、 t 1 < t 2 であることが好ましい。

[0042]

前記第二光ピームを基材厚t2の基材を通して光ディスクの記録面上へ集光する際には、前記第2光源から出射した前記第二光ピームを略平行光にするコリメートレンズを前記第2光源側に近づけて、やや拡散光にして前記対物レンズに入射させることにより、前記光ディスク側の焦点位置を複合対物レンズから離すことが好ましい。

[0043]

前記 青色の光 ビームの波 長の 5 倍であって、前記第 2 光 ビームの波 長の 3 倍の光路 長差を生じる段差が 形成された 位相段差をさらに 具備する ことが好ましい。

[0044]

前記 ホログラムと前 記対 物レンズとを一体固 定することが好ましい。

10

20

30

10

20

40

50

#### [0045]

前記ホログラムを前記対物レンズの表面に一体形成することが好ましい。

#### [0046]

本発明に係る光情報装置は、光ヘッド装置と、光ディスクを回転するモーターと、前記光ヘッド装置から得られる信号を受け、前記信号に基づいて前記モーターと前記光ヘッド装置の対物レンズとレーザー光源とを制御および駆動する電気回路とを具備する光情報装置において、前記光ヘッド装置が、本発明に係る光ヘッド装置であることを特徴とする。

#### [0047]

この実施の形態では、前記光ヘッド装置が、本発明に係る光ヘッド装置であり、前記光ディスクの種類を判別して、基材厚が 0. 6 m m の光ディスクに対しては前記コリメートレンズを前記第 2 光源側に移動することが好ましい。

#### [0048]

本発明に係るコンピューターは、光情報装置と、情報を入力するための入力装置あるいは入力端子と、前記入力装置から入力された情報または前記光情報装置から再生された情報に基づいて演算を行う演算装置と、前記入力装置から入力された情報または前記光情報装置から再生された情報または、前記演算装置によって演算された結果を表示あるいは出力するための出力装置あるいは出力端子とを備えたコンピューターにおいて、前記光情報装置が、本発明に係る光情報装置であることを特徴とする。

### [0049]

本発明に係る光ディスクプレーヤーは、光情報装置と、前記光情報装置から得られる情報信号を画像に変換する情報から画像へのデコーダーとを有する光ディスクプレーヤーにおいて、前記光情報装置が、本発明に係る光情報装置であることを特徴とする。

#### [0050]

本発明に係るカーナビゲーションシステムは、光情報装置と、前記光情報装置から得られる情報信号を画像に変換する情報から画像へのデコーダーとを有するカーナビゲーションシステムにおいて、前記光情報装置が、本発明に係る光情報装置であることを特徴とする

### [0051]

本発明に係る光ディスクレコーダーは、光情報装置と、画像情報を前記光情報装置によって記録する情報に変換する画像から情報へのエンコーダーとを有する光ディスクレコーダーにおいて、前記光情報装置が、本発明に係る光情報装置であることを特徴とする。

### [0052]

本発明に係る光ディスクサーバーは、光情報装置と、外部との情報のやりとりを行う入出力端子とを備えた光ディスクサーバーにおいて、前記光情報装置が、本発明に係る光情報 装置であることを特徴とする。

### 【発明の効果】

## [0053]

本発明によれば、基材厚 1. 2 mm で対応波長 $\lambda$  3 (標準的には約 7 9 0 n m)の光ディスク (CD) と、基材厚 0. 6 mm で対応波長 $\lambda$  2 (標準的には約 6 5 0 n m)の光ディスク (DVD) と、基材厚 0. 1 mmで対応波長 $\lambda$  1 (標準的には約 4 0 5 n m)の光ディスク (青色光ディスク) との間の互換再生および互換記録を、高い光利用効率を持って、かつ、単一の対物レンズを用いて実現することができる。

### 【発明を実施するための最良の形態】

## [0054]

## (実施の形態1)

図 1 は本発明の実施の形態 1 における光ヘッド装置を示す線図的説明図である。図 1 において、1 は波長  $\lambda$  1 (3 9 0 n m  $\sim$  4 1 5 n m : 標準的には 4 0 5 n m ぐらいなので、以下、3 9 0 n m  $\sim$  4 1 5 n m の波長を総称して 4 0 5 n m と呼ぶ)のレーザー光を出射するレーザー光源、2 0 は波長  $\lambda$  2 (6 3 0 n m  $\sim$  6 8 0 n m : 標準的には 6 6 0 n m を使われることが多いので、以下、6 3 0 n m  $\sim$  6 8 0 n m の波長を総称して 6 6 0 n m と

呼ぶ) のレーザー光を出射するレーザー光源、23は波長入3 (770 nm~810 n m ☆標準的には790 nmを使われることが多いので、以下、770 nm~810 nmの波 長を総称して790nmと呼ぶ)のレーザー光を出射する半導体レーザー光源と光検出器 とホログラムをハイブリッドに一体集積化した赤外レーザーとホログラム及び光検出器( 以下赤外光ユニットと呼ぶ)、14は対物レンズ、24は赤外ユニット23から出射され た赤外光を略収束させたのちに対物レンズ14へ導き、光ディスク11の情報記録面上に 再び収束させるリレーレンズ、8はコリメートレンズ(第1の凸レンズ)である。12は 光軸を折り曲げる立ち上げミラー。 9 は基材厚み t 1 が約0.1 mm (以下、0.06 m m~0.11mmの基材厚を約0.1mmと呼ぶ)あるいはより薄い基材厚みで、波長入 1の光ビームによって記録・再生をされる第3世代の光ディスクである。10は基材厚み t 2 が約 0. 6 mm (0. 5 4 mm ~ 0. 6 5 mm の基材厚を以下、約 0. 6 mm と呼ぶ ) で、波長入2の光ビームによって記録・再生をされるDVD等第2世代の光ディスクで ある。11は基材厚み t 3 が 約1. 2 m m で、波長 λ 3 の光 ビーム によって 記録・再生を されるCD等第1世代の光ディスクである。光ディスク9、10および11は、光の入射 面から記録面までの基材のみを図示している。実際には、機械的強度を補強し、外形厚み を1.2mmにするため、保護板と張り合わせを行う。例えば、光ディスク10は、厚み 0. 6 m m の 保護材 と張 り合 わせる。 光 ディ スク 9 は厚 み 1 . 1 m m の 保護 材 と張 り合 わ せる。本発明の図面では、簡単のため、保護材は省略する。

[0055]

レーザー光源1、20は、好ましくは半導体レーザー光源とすることにより光ヘッド装置、及びこれを用いた光情報装置を小型、軽量、低消費電力にすることができる。

[0056]

最も記録密度の高い光ディスク9の記録再生を行う際には、レーザー光源1から出射した 波長 $\lambda$ 1の青色光ピーム61がピームスプリッター4によって反射され、1/4波長板5によって円偏光になる。1/4波長板5は波長 $\lambda$ 1、波長 $\lambda$ 2の両方に対して、1/4波長板として作用するように設計する。コリメートレンズ8によって略平行光にされ、さらに立ち上げミラー12によって光軸を折り曲げられ、ホログラム(回折型の光学素子)13と対物レンズ14によって光ディスク9の厚さ約0.1mmの基材を通して情報記録面91(図2参照)に集光される。

[0057]

情報記録面91で反射した青色光ビーム61は、もとの光路を逆にたどって(復路)、1/4 波長板5によって初期とは直角方向の直線偏光になり、ビームスプリッター4をほぼ全透過し、ビームスプリッター16で全反射され、検出ホログラム31によって回折され、光検出器33に入射する。光検出器33の出力を演算することによって、焦点制御およびトラッキング制御に用いるサーボ信号及び情報信号を得る。なお、図示しないが、さらに検出レンズを光検出器33の前に配置して、サーボ信号特性を好ましいものにすることも可能である。

[0058]

上記のようにビームスプリッター4は、波長入1の光ビームに関しては、1方向の直線偏光を全反射し、それと直角方向の直線偏光を全透過する偏光分離膜である。かつ、後で述べるように、波長入2の光ビームに関しては赤色レーザー20から出射する赤色光ビーム62を全透過する。このようにビームスプリッター4は偏光特性と共に波長選択性を持った光路分岐素子である。

[0059]

次に、光ディスク 1 0 の 記録 あるい は再生を行う際には、赤色レーザー 2 0 から出射した略直線偏光で波長  $\lambda$  2 の光ビーム 6 2 がビームスプリッター 1 6 とビームスプリッター 4 とを透過し、コリメートレンズ 1 8 によって略平行光にされ、さらに立ち上げミラー 1 2 によって光軸を折り曲げられ、ホログラム 1 3 と対物レンズ 1 4 とによって光ディスク 1 0 の厚さ約 1 0 6 mm の基材を通して情報記録面 1 0 1 (図 1 2 参照) に集光される。

[0060]

10

20

30

10

20

30

40

50

情報記録面101で反射した光ビーム62はもとの光路を逆にたどって(復路)、ビームスプリッター4をほぼ全透過し、ビームスプリッター16で全反射され、検出ホログラム31によって回折され、光検出器33に入射する。光検出器33の出力を演算することによって、焦点制御およびトラッキング制御に用いるサーボ信号及び情報信号を得る。このように共通の光検出器33から、光ディスク9と10とのサーボ信号を得るためには、青色レーザー1と赤色レーザー20との発光点を、対物レンズ14側の共通の位置に対して結像関係にあるように配置する。こうすることにより、検出器の数も配線数も減らすことができる。

### [0061]

ビームスプリッター16は波長入2に対して、1方向の直線偏光を全透過し、それと直角方向の直線偏光を全反射する偏光分離膜である。かつ、波長入1の光ビームに関しては青色光ビーム61を全反射する。このようにビームスプリッター16も偏光特性と共に波長選択性を持った光路分岐素子であることが望ましい。

#### [0062]

ここで、図 2 と図 3 ( a )、図 3 ( b )と図 4 ( a )  $\sim$  図 4 ( c ) とを用いてホログラム 1 3 と対物レンズ 1 4 との変形例であるホログラム 1 3 4 および対物レンズ 1 4 4 の働きと構成を説明する。

#### [0063]

図2において134はホログラムである。ホログラム134は、波長入1の青色光ビーム61を回折して、凸レンズ作用を及ぼし、波長入2の光に対しては後に説明するように回折して青色光ビームに対する凸レンズ作用よりも弱い凸レンズ作用を及ぼす。ここでは、凸レンズ作用を及ぼす最も低次の回折を+1次回折と定義する。本実施の形態では、青色光ビームに対しては、+2次の回折が最も強く作用するように設計する。すると、赤色光ビームに対しては+1次回折が最も強く作用すると、赤色光ビームの方が青色光ビームよりも強く作用する。すると、赤色光ビームの方が青色光ビームよりも小さくなる。すなわち、ホログラム134が、皮長とピームの方が青色光ビームよりも小さくなる。すなわち、ホログラム134が、皮長、1の青色光ビーム61を回折するときの凸レンズ作用の方が、波長入2の光に対して及ぼす凸レンズ作用よりも強くなる。言い換えると、赤色光ビームはホログラム134によって凸レンズ作用を受けるものの、青色光ビームの受ける作用を基準にすると、相対的には回折によって、凹レンズ作用を受ける。

#### [0064]

波長 λ 1 の青色光ビームがホログラム 1 3 4 によって + 2 次回折されて凸レンズ作用を受けた後に、さらに収束されて光ディスク 9 の基材厚 t 1 を通して記録面 9 1 上へ集光するように対物レンズ 1 4 4 は設計される。

## [0065]

次に、赤色光ピーム62を用いて光ディスク10の記録・再生を行う際のホログラム134の働きを詳細に説明する。ホログラム134は波長入2の光(点線:赤色光ピーム62)を+1次回折して、凸レンズ作用を及ぼす。そして、対物レンズ144によって光ディスク10の厚さ約0.6mmの基材を通して赤色光ピーム62を情報記録面101に集光する。ここで、ディスク10はその光入射面から情報記録面101までの基材厚が0.6mmと、厚くなっているので、基材厚0.1mmの光ディスク9を記録再生する場合の焦点位置よりも焦点位置を対物レンズ144から離す必要がある。図2に示すように波面変換によって、青色光ピーム61を収束光にし、赤色光ピーム62の収束度を青色光ピーム61の収束度よりも緩くすることにより、この焦点位置の補正と基材厚差による球面収差の補正とを実現する。

### [0066]

波長入1の青色光ビーム61と波長入2の赤色光ビーム62とは、いずれもホログラム134によって波面を変換される。従って、ホログラム134と対物レンズ144との間の相対位置に誤差があると、設計どおりの波面が対物レンズ144に入射しないので、光ディスク9や、光ディスク10へ入射する波面に収差が生じ、集光特性が劣化する。そこ

10

30

40

50

で、望ましくは、ホログラム 1 3 4 と対物レンズ 1 4 4 とを一体に固定し、焦点制御およびトラッキング制御に際しては、共通の駆動器 1 5 (図 1) によって一体に駆動する。 【0067】

なお、望ましくは、ホログラム 1 3 4 を対物 レンズ 1 4 4 の表面に直接形成することにより、部品 点数 を削減することができる。

#### [0068]

図3 (a) および図3 (b) はホログラム134を示す。図3 (a) は平面図、図3 (b )は図2と同様の断面図である。ホログラム134は、内外周境界134Aの内側(内周 部 1 3 4 C) と外側 (内外周境界 1 3 4 Aと有効範囲 1 3 4 Dとの間の外周部 1 3 4 B) とが、互いに異なるものである。内周部134Cは、ホログラム134と光軸との交点、 すなわち中心を含む領域である。この内周部134Cの領域は、赤色光ビーム62を用い て光ディスク 10の記録・再生を行う際も、青色光ピーム61を用いて光ディスク9の記 録・再生を行う際も使用する。従って、内周部134Cの回折格子と、ここから回折され る赤色光ビーム62が通過する対物レンズ144の部分とは、青色光ビーム61の+2次 回折光が光ディスク9に集光され、赤色光ビーム62の+1次回折光が光ディスク10に 集光されるように設計する。外周部134Bについては、光ディスク9を青色光ビーム6 1によって記録・再生するときの開口数NAbが、光ディスク10を赤色光ビーム62に よって記録・再生するときの開口数NArよりも大きい(NAb>NAr)必要がある。 このため、赤色光ビーム62と青色光ビーム61とをそれぞれ対応する光ディスク9と1 0とに対して集光する内周部 1 3 4 Cの周囲に、青色光ビーム 6 1 の + 2 次回折光のみを 光ディスク9に対して集光する。そして、赤色光ピーム62の+1次回折光は光ディスク 10に対して収差を持つように外周部134Bおよび、これに対応する対物レンズ144 の外周部を設ける必要がある。すなわち、図示しないが、対物レンズ144もホログラム 134と同様に、内外周によって、異なる設計をすることが望ましい。これによって、最 適なNAすなわち、NAb>NArを実現できる。

## [0069]

図4(a)~図4(c)は、ホログラム134のホログラム格子の一周期(p4)の間の断面を説明する図である。図4(a)は、物理的な形状を示している。このようなのこぎりの歯のような形状を鋸歯状と呼ぶ。また、斜面の方向を表すため、図4(a)の形状を、基材が左側に斜面を持つ形状と表現する。この呼び方に従い、図3(b)のホログラム134の断面形状を、基材が外周側に斜面を持つ鋸歯形状と表現する。図4(b)は、青色光に対する位相変調量を示している。

## [0070]

図4 (a) において縦方向は鋸歯状格子の深さを示している。 n b は、青色光ビーム 6 1 に対するホログラム 1 3 4 の材料の屈折率である。ホログラム 1 3 4 の材料を、例えば、ガラス硝材の一種である B K 7 とすると、 n b = 1 . 5 3 0 2 である。

#### [0071]

鋸歯状格子の深さは、青色光ビーム 6 1 に対して光路長差が約 2 波長、すなわち位相差が 約 4 πになる量にする。深さ h 1 は、

### [0072]

この形状による青色光ピーム 6 1 に対する位相変調量は格子一周期の中で 4 π (= 2 π × 2)変化するため、 + 2 次回折光強度が最大となり、スカラー計算上は 1 0 0 %の回折効率となる。

## [0073]

一方赤色光ビーム 6 2 に対するホログラム 1 3 4 の材料の屈折率を n r とすると、ホログラム 1 3 4 の材料が B K 7 の場合は、 n r = 1 . 5 1 4 2 なので、 段差 h 1 によって赤色光ビーム 6 2 に発生する光路 長差は、 h 1 × (n r - 1 ) /  $\lambda$  1 = 1 . 1 9 、すなわち、 彼長の約 1 . 2 倍となり、位相変調量は約 2 . 4  $\pi$  となる。 従って + 1 次回折光強度が

最も強くなり計算上の回折効率は約80%となる。

#### [0074]

このように、図4 (a) のように、格子一周期の形状を、深さ h 1 の鋸 歯状の断面形状にすると、青色光ピーム 6 1 は、先に説明したように + 2 次回折が最も強いので、回折角度を決める格子周期は、実質 p 4 / 2 であり、位相変化は図4 (b) と同等となる。そして、赤色光ピーム 6 2 に対しては、 + 1 次回折が最も強いので、回折角度を決める格子周期は、実質 p 4 である。

#### [0075]

さらに、基材厚1. 2mmで対応波長 $\lambda$ 3(標準的には約790nm)の光ディスク(CD)を記録、あるいは再生するための光学構成を図1を用いて説明する。赤外光ユニット23から出射した赤外光ビーム25を凸型のリレーレンズ24によって、一旦、略収束させる。そして、再び広がる赤外光ビーム25をホログラム13と対物レンズ14とによって光ディスク11の情報記録面上に再度収束させる。

#### [0076]

光ディスク11の基材厚は約1.2mmあり、光ディスク9の基材厚0.1mmに比べて、1.1mmも厚いので、それだけ収束させるべき焦点を対物レンズ14からより遠くにすることが必要である。上述のように、一旦赤外光ビーム25をリレーレンズ24によって略収束させてから、再び広がる光を対物レンズ14に入射させることによって、光ディスク11の記録面上に収束させるべき焦点をレンズからより遠くにすることができる。

#### [0077]

なお、ダイクロイックミラー 2 6 は、赤色光ビーム 6 2 と青色光ビーム 6 1 との光路と、赤外光ビーム 2 5 の光路とを合成および分岐するために挿入してある。ダイクロイックミラー 2 6 には、赤色光ビーム 6 2 と青色光ピーム 6 1 とは透過し、赤外光ビーム 2 5 は反射するミラーを用いる。誘電体薄膜をガラス上に形成することなどによってダイクロイックミラー 2 6 を実現する。ダイクロイックミラー 2 6を挿入する位置は、青色光ビーム 6 1 および赤色光ビーム 6 2 がほぼ平行光となっている位置が望ましい。 さらにダイクロイックミラー 2 6 の形状を平行平板にすることができる。ただし、コリメートレンズ 8 を後述するように光軸方向に沿って動かすと、青色光ビーム 6 1 および赤色光ビーム 5 2 は非平行になる。このときはダイクロイックミラー 2 6 によって、非点収差が発生するが、ダイクロイックミラー 2 6 によって、非点収差を無視できるほど(5 m λ r m s 以下)に小さくすることが可能である。

### [0078]

### [0079]

レンズの作用をわかりやすくするため、ミラーを省略したものが、図5である。対物レンズ14とリレーレンズ24との光ビームが通る部分は回転対称形である。その対称軸をそれぞれのレンズの光軸と定義する。図5において、リレーレンズ24の光軸と対物レンズ14の光軸とが一致したときを標準状態として、リレーレンズ24を形成する。このとき、赤外光ビームが光ディスク11上に形成する集光スポットのNAが0.45~0.55になるリレーレンズ24の領域を最小有効径と呼ぶ。また、最小有効径の外側を外周部と呼ぶ。リレーレンズ24の外周部は、収束点26に対して球面収差を発生するように形成する。

#### [0080]

基材厚が 1. 2 mm であって対応波 長 λ 3 (標準的には約7 9 0 n m) の光ディスク (CD) を記録あるいは再生するために、赤外光ピーム 2 5 を上述の様に一旦収束させ、再

10

20

30

30

40

(15)

び拡散光にして対物レンズ 1 4 に入射させている。このため対物レンズ 1 4 がトラック追従などのために移動すると、軸外光となり、収差(軸外収差)が発生する。レンズがシフトする時には、リレーレンズ 2 4 の外周部分を通過した光が対物レンズ 1 4 に入射するので、このリレーレンズ 2 4 の外周部分に付加した球面収差によって、軸外収差を相殺することにより、良好な集光特性を保つことができるという効果を得ることができる。

### [0081]

なお、CDを記録・再生する時のトラッキングエラー信号検出方式としては3ビーム法および差動プッシュプル法(DPP) 法がよく用いられる。これらのサーボ信号を検出するためには赤外光ユニット23のホログラムに3ビーム発生用の回折格子を形成するなどして、発生した回折光が光ディスク11の記録面上で反射して戻った光を赤外光ユニット23内の光検出器で受光する。ここで、3ビーム発生用の回折格子から回折光が発生する際に、光軸は曲がるので、対物レンズ14において軸外収差が発生する。そこで、リレーレンズ24と赤外光ビームの発光点との間の距離f1よりも、リレーレンズ24と赤外光ビームの発光点との間の距離f2を短くする。これにより、回折されなかった光の収束点26との間の距離f2を短くする。これにより、回折光が対物レンズ14に入射する角度を小さくできる。これによって、回折光の軸外収差を低減できるという効果を得ることができる。

#### [0082]

本実施の形態で示した、青色光ビーム61に対して波長の2倍の光路長差を生み+2次回折を起こす深さの鋸歯状の断面形状を持つホログラムを利用して、赤色光ビーム62の+1次回折光によって異種ディスクの互換を実現する概念については、先に挙げたいずれの従来例にも開示されていない。また、青色光ビーム61に対して波長の2倍の光路長差を生み+2次回折を起こす深さの鋸歯状の断面形状を持つホログラムは、赤外光ビーム25に対しては波長の1倍の光路長差を生み、+1次回折光が効率良く回折され、光の損失は少ないことも効果の1つである。

## [0083]

なお、リレーレンズ24を用いて赤外光ビーム25によるCDの記録・再生と、青色光ビーム61によって基材厚0.1mmの高密度光ディスクの記録・再生とを行う構成は、それだけでも使用可能である。赤色光ビーム62によるDVD再生・記録を必要としない場合には、ホログラム13を省略するか、色収差補正用として最適設計することも可能である。色収差補正用のホログラム13は、青色光ビーム61に対して2次回折光を回折する設計にすることにより、赤外光ビーム25も+1次回折光に光量を集中し、光の利用効率を高めることもできる。

### [0084]

本実施の形態では、上記の新規な構成により、青色光ビームと赤色光ビームとのいずれに対してもホログラム 13 4 が凸レンズ作用をもつ。ホログラム 13 4 の回折作用は、色分散の方向が、屈折作用の方向とは逆方向であるので、屈折型の凸レンズである対物レンズ144と組み合わせたときに数 n m 以内の波長変化に対する色収差とりわけ 焦点距離の波長依存性を相殺し低減できるという効果がある。

### [0085]

従って、ホログラム 1 3 4 だけで、 異種 ディスクの 互換 と色 収差補 正と 焦点 位置補 正と という、 3 つの 課題を一挙 に解決する ことができるという 顕著 な効果 を有する。

### [0086]

さらに、赤色光ビーム62および青色光ビーム61による光ディスクの記録・再生に対して収差の劣化などの悪影響を及ぼすことなく、赤外光ビーム25によるCDの記録・再生を実現可能であるという顕著な効果を有する。

### [0087]

さらに、光ヘッド装置の全体構成としては、下記に付加的に有効な構成例を示す。下記は、本願の実施の形態のすべてにおいて有効である。ただし、本実施の形態の重要な点は、 光ディスク9と光ディスク11との間の互換再生・記録を実現するためのリレーレンズ 10

20

30

40

24を用いる点と、光ディスク9と光ディスク10との間の互換再生・記録を実現するためのホログラム13(本実施例では134)を用いる点と、これに組み合わせて対物レンズ14(144)を用いる点とにあり、それ以外に説明する構成は下記を含め、すでに説明した構成でも、ピームスプリッターおよび検出ホログラムは必須の物ではなく、好ましい構成としてそれぞれ効果を有するものの、それ以外の構成も適宜使用可能である。

[0088]

図1において、3ビーム格子(回折素子)3をさらに青色レーザー1からビームスプリッター4までの間に配置することにより光ディスク9のトラッキングエラー信号をよく知られたディファレンシャルプッシュプル(DPP)法によって検出することも可能である。 (0089)

図5 (b) および図5 (c) は、実施の形態1に係る光ヘッド装置に設けられる位相板35の構成を説明する平面図および断面図である。図1に示すホログラム13と立ち上げミラー12との間に位相板35を設けてもよい。

[0090]

板状形状をした位相板35の上には、段差haの位相段差35Aが形成されている。位相段差35Aを構成する基材の波長入1(例えば405nm)に対する屈折率をnbとすると、段差haは下記の(式1)によって表される。

[0091]

 $ha = 5 \times \lambda 1 / (nb - 1)$  ··· (式1)、

(式 1) に示すように、 1 段 の段差 h a が波 長 λ 1 の光に対 して波 長 λ 1 の 5 倍の 光路 長 の差を生じさせる。 言い 換えると、 1 0 π ラジアン の位 相差 を生じさせるように段 差 h a を設定する。

[0092]

例えば位相段差35Aを構成する基材がBK7と呼ばれる種類のガラスであれば、波長入1=405nmのとき、屈折率nb=1.5302であり、(式1)より、

ha=3819nm ··· (式2)、

となる。

[0093]

このような段差 h a の位相段差 3 5 A が形成された位相板 3 5 c た、例えば波長  $\lambda$  2 = 6 5 c 5 c n m の 赤色 光ビームが入射 すると、 波長  $\lambda$  2 = c 5 5 c n m c 対する c B K 7 の 屈折 率 c n c は 1 . 1 5 1 4 1 4 1 であるので、生じる 光路長の 差 1 は 1 .

 $L = h a \times (n r - 1) = 3 \times \lambda 2$  … (式 3)、

である。

[0094]

即ち、 青色光 ビーム に対 して 波長の 5 倍の光 路長の 差を 生じ る段差 は、 赤色 光ビーム に対 して は 放長の 3 倍の 光路 長の 差を生 じる。このよう な 波 長の 整数 倍 の 光路 長の 差が 生じる 位相 変 化 量は、  $2\pi$  ラジアンの 整数 倍 (  $\lambda$  1 = 4 0 5 n m に対 して 1 0  $\pi$  ラジアン、  $\lambda$  2 = 6 5 5 n m に対しては  $6\pi$  ラジアン) であるので、 実質的 には 位 相差 を生じない。 従って、  $\lambda$  1 およ び  $\lambda$  2 の 基 準 波 長 に 対 して は 波 面 の 変 化 を 生 じ さ せ な い。

[0095]

しかしながら、赤外波長入3(770nm<入3<830nm)の光を位相段差35Aへ入射させると、段差haは赤外光ビームに対して波長の約2.5倍の光路差を生じさせる。従って、この2.5倍の小数点以下の部分、即ち波長の約0.5倍の光路差によって約 $\pi$ の位相差を生じさせることができる。この位相差を利用して、赤外光ビームの波面を変換し、基材厚さによる球面収差を補正することができ、焦点距離を延長する機能を付加することができる。これによって、対物レンズと光ディスクとの間の距離を伸ばすことができる。さらに、発散角度を小さくするようにリレーレンズを設計することができるので、リレーレンズを容易に製作することができる。

[0096]

10

20

30

50

また、光軸に対して垂直な2方向をx方向とy方向と定義したときに、例えばx方向のみを拡大するビーム整形素子2を背色レーザー1からビームスプリッター4までの間にさらに配置することにより、背色光ビーム61の遠視野像を光軸を中心に点対称系に近い強度分布に近づけることができる。このため、光の利用効率の向上を図ることができる。ビーム整形素子2は、両面シリンドリカルレンズなどを用いることによって構成可能である。

[0097]

3 ビーム格子(回折素子) 2 2を赤色レーザー 2 0 からビームスプリッター 1 6 までの間にさらに配置することにより、光ディスク 1 0 のトラッキングエラー信号をよく知られたディファレンシャルプッシュプル(DPP)法によって検出することも可能である。

[0098]

また、コリメートレンズ 8 を光軸方向(図 1 の左右方向)に沿って動かすことにより光ビームの平行度を変化させることも有効である。基材の厚さの誤差と、光ディスク 9 が 2 層ディスクの場合に層間厚さに起因する基材厚さとのいずれかがあると、球面収差が発生するが、このようにコリメートレンズ 8 を光軸方向に沿って動かすことによってその球面収差を補正することができる。

[0099]

このようにコリメートレンズ 8 を動かすことによる球面収差の補正は、 光ディスクに対する集光光のN A が 0 . 8 5 の場合に数 1 0 0 m  $\lambda$  程度可能であり、  $\pm$  3 0  $\mu$  m の基 材厚さを補正することもできる。しかし、基材厚 0 . 1 m mに対応した対物レンズ 1 4 を 用いて、 D V D の記録・再生を行う際には基材厚差を 0 . 5 m m以上補償する必要があるので、 コリメートレンズ 8 の移動だけでは球面収差補正能力が不足である。 このため、ホログラム 1 3 (一例として 1 3 4) による波面変換が必要である。ただし、 赤色光ビーム 6 2 を 用いて光ディスク 1 0 の記録・再生を行う場合に、 コリメートレンズ 8 を図 1 の左側、 すなわち赤色レーザー 2 0 へ近い側に向かって移動しておくことによって、 対物レンズ 1 4 へ向かう赤色 光ビーム 6 2 を 発散光にし、 光ディスク 1 0 に対する 集光スポットを より対 物レンズ 1 4 から離すと 共に、 基材厚さによる 収差の一部を 補正し、 ホログラム 1 3 の作成を 容 易にすることもできる。

[0100]

さらに、ビームスプリッター4を、青色レーザー1から出射する直線偏光の光を一部(例えば10%程度)透過するようにして、透過した光ビームをさらに集光レンズ6によって光検出器7へ導くと、光検出器7から得られる信号を用いて青色レーザー1の発光光量変化をモニターしたり、さらに、その光量変化をフィードバックして、青色レーザー1の発光光量を一定に保つ制御を行うこともできる。

[0101]

さらに、ビームスプリッター 4 を、赤色レーザー 2 0 から出射する直線 偏光の光の一部 (例えば 1 0 % 程度) を反射するようにして、反射した光ビームをさらに集光レンズ 6 によって光検出器 7 へ導くと、光検出器 7 から得られる信号を用いて赤色レーザー 2 0 の発光光量変化をモニターしたり、さらに、その光量変化をフィードバックして、赤色レーザー 2 0 の発光光量を一定に保つ 制御を行うこともできる。

[0102]

以上に述べたことから明らかなように実施の形態1では、赤外光をリレーレンズによって、略収束させてから、再び広がる光を対物レンズに入射させることによって、基材厚1.2mmの光ディスクの記録面上に収束させるべき焦点をレンズからより遠くにすることができる。また、基材厚の差に起因する球面収差を補正することもできる。さらに、赤色光と青色光の光路と、赤外光の光路を合成や分岐するために挿入するダイクロイックミラーを挿入する位置は青色光や赤色光がほぼ平行光となっている位置が望ましい。さらに形状を平行平板にすることによって、青色光、赤色光に対して、収差が発生しないようにすることができる。ただし、コリメートレンズを光軸方向に動かすと、青色光、赤色光は非平

10

20

30

行になる。このときはダイクロイックミラーによって、非点収差が発生するが、ダイクロイックミラーの厚みを1mm以下、望ましくは0.5mm以下に薄くすることによって、上記非点収差を無視できるほど小さくすることが可能である。

[0103]

さらに、ホログラムは、波長入1の青色光ビームを回折して、凸レンズ作用を及ぼし、波長入2の光に対しては回折して青色光ビームよりも弱い凸レンズ作用を及ぼす。凸レンズ作用を及ぼす最も低次の回折を+1次回折と定義すると、青色光ビームに対しては、+2次の回折が最も強く起こる。

[0104]

赤色光ビームの方が青色光ビームよりも波長が長いにもかかわらず、回折角度は小さくなり、青色光ビームを回折するときの凸レンズ作用の方が、波長入2の光に対して及ぼす凸レンズ作用よりも強くなる。言い換えると、赤色光ビームはホログラムによって凸レンズ作用を受けるものの、青色光ビームの受ける作用を基準にすると、相対的には回折によって、凹レンズ作用を受ける。このような波面変換によって、青色光ビームを収束光にし、赤色光ビーム62の収束度を青色光ビームの収束度よりも緩くすることにより、焦点位置補正と基材厚差による球面収差の補正を実現できるという効果がある。

[0105]

ホログラムは鋸歯状格子とし、鋸歯 状格子の深さは、青色光ビームに対して光路長差が約2 波長、すなわち位相差が約4  $\pi$ になる量にする。この形状による青色光に対する位相変調量は格子一周期の中で4 $\pi$ (=2 $\pi$ x2)変化するため、+2次回折光強度が最大となり、スカラー計算上は100%の回折効率となる。一方赤色光ビームに発生する光路長差は、波長の約1.2倍となり、+1次回折光強度が最も強くなり計算上の回折効率は約80%となる。

[0106]

青色光ピームの+2次回折光と、赤色光ピームの+1次回折光によって異種ディスクの互換を実現する新規な構成により、青色光ピーム、赤色光ピームいずれに対してもホログラムが凸レンズ作用をもち、回折作用は、色分散が、屈折作用とは逆方向であるので、屈折型の凸レンズである対物レンズと組み合わせたときに数 n m 以内の波長変化に対する色収差とりわけ焦点距離の波長依存性を相殺し低減できるという効果がある。

[0107]

従って、ホログラム 1 枚だけで、異種ディスクの互換と色収差補正、焦点位置補正という、3 つの課題を一挙に解決することができるという顕著な効果を有する。

[0108]

また、高いNAのレンズは製作の難易度が高いが、ホログラムが凸レンズ作用を受け持つことにより組み合わせる屈折型の対物レンズの製作難易度を緩和できるという効果もある

[0109]

本願では上記の効果に加えて、下記の付加的な望ましい構成も開示した。

[0110]

望ましくは、ホログラムと対物レンズを支持体によって一体に固定するか、あるいはホログラムを対物レンズ表面に直接形成することにより、焦点制御やトラッキング制御に際しては、共通の駆動手段によって一体に駆動を行い、ホログラムと対物レンズの相対位置のずれによる収差増大を防ぐことができる。

[0111]

さらに、 3 ビーム格子 (回折素子) をさらに 青色レーザーからビームス プリッターまでの間に 配置 することにより 光ディスク のトラッキングエラー信号をよく知られたディファレンシャル プッシュプル (DPP) 法によって 検出することも 可能である。

[0112]

また、3ビーム格子(回折素子)を赤色レーザーからビームスプリッターまでの間に配置することによりDVD等の光ディスクのトラッキングエラー信号をよく知られたディフ

10

20

30

40

ァレンシャルプッシュプル(DPP)法によって検出することも可能である。

### (0113)

また、コリメートレンズを光軸方向へ動かすことにより光ビームの平行度を変化させることも有効である。基材の厚さ誤差や、光ディスクが2層ディスクの場合に層間厚さに起因する基材厚さがあると球面収差が発生するが、このようにコリメートレンズを光軸方向に動かすことによってその球面収差を補正することができる。

#### [0114]

対物レンズへ向かう赤色光ピームを発散光にし、DVDなどの光ディスクに対する集光スポットをより対物レンズから離すと共に、基材厚さによる収差の一部を補正し、ホログラムに求められる収差補正量を低減してホログラムピッチを広くし、ホログラムの作成を容易にすることもできる。

#### [0115]

さらに、青色レーザーから出射する直線偏光の光を一部(例えば10%程度)透過するようにビームスプリッターを構成して、透過した光ビームをさらに集光レンズによって光検出器7へ導くと、光検出器7から得られる信号を用いて青色レーザーの発光光量の変化をモニターしたり、さらに、その光量変化をフィードバックして、青色レーザーの発光光量を一定に保つ制御を行うこともできる。

### [0116]

### (実施の形態2)

さらに、本発明の光ヘッド装置を用いた光情報装置67の実施例を図6に示す。図6において光ディスク9(あるいは10または11、以下同じ)は、ターンテーブル82に乗せられ、モーター64によって回転される。前述した実施の形態1に示した光ヘッド装置55は、光ディスク9において所望の情報が存在するトラックの上まで、光ヘッド装置の駆動装置51によって粗動される。

#### [0117]

光ヘッド装置 5 5 は、また、光ディスク 9 との位置関係に対応して、フォーカスエラー( 焦点誤差)信号およびトラッキングエラー信号を電気回路 5 3 へ送る。電気回路 5 3 はこ の信号に対応して、対物レンズを微動させるための信号を光ヘッド装置 5 5 へ送る。この 信号によって、光ヘッド装置 5 5 は、光ディスク 9 に対してフォーカス 制御とトラッキン グ制御とを行い、光ヘッド装置 5 5 によって、情報の読み出し、または書き込み(記録) や消去を行う。

### [0118]

実施の形態2に係る光情報装置67は、光ヘッド装置55として、実施の形態1で上述した光ヘッド装置を用いるので、単一の光ヘッド装置によって、記録密度が互いに異なる複数種類の光ディスクに対応することができるという効果を有する。

### [0119]

## (実施の形態3)

実施の形態2で前述した光情報装置67を具備した実施の形態3に係るコンピューター100を示す。

### [0120]

上述した実施の形態 2 に係る光情報装置 6 7 を具備した、あるいは、上述の記録・再生方法を採用したコンピューター、光ディスクプレーヤー、および光ディスクレコーダーは、 互いに異なる種類の光ディスクを安定に記録あるいは再生できるので、広い用途に使用で きるという効果を有するものとなる。

### [0121]

図7において、前述した実施の形態2に係る光情報装置67と、情報の入力を行うためのキーボードあるいはマウス、タッチパネルなどの入力装置65と、入力装置65から入力された情報、および光情報装置67から読み出した情報などに基づいて演算を行う中央演算装置(CPU)などの演算装置64と、演算装置64によって演算された結果などの情報を表示するブラウン管や液晶表示装置、プリンターなどの出力装置81を備えたコン

10

20

30

ピューター100を構成する。

#### [0122]

#### (実施の形態4)

実施の形態 2 に記した光情報装置 6 7 を具備した光ディスクプレーヤー 1 2 1 の実施の形態を図 8 を用いて示す。

### [0123]

図8において、実施の形態2で前述した光情報装置67と、光情報装置67から得られる情報信号を画像に変換する情報から画像への変換装置(例えばデコーダー66)とを有する光ディスクプレーヤー121を構成する。また、本構成はカーナビゲーションシステムとしても利用できる。また、液晶モニターなどの表示装置120を加えた形態も可能である。

[0124]

# (実施の形態 5)

実施の形態2で前述した光情報装置67を具備した、光ディスクレコーダー110の実施の形態を下記に示す。

#### [0125]

図9を用いて実施の形態5を説明する。図9において実施の形態2の光情報装置67と、画像情報を、光情報装置67によって光ディスクへ記録する情報に変換する画像から情報への変換装置(例えばエンコーダー68)とを有する光ディスクレコーダー110を構成する。望ましくは、光情報装置67から得られる情報信号を画像に変換する情報から画像への変換装置(デコーダー66)も有することにより、既に記録した部分を再生することも可能となる。情報を表示するブラウン管や液晶表示装置、プリンターなどの出力装置81を備えてもよい。

#### [0126]

#### (実施の形態 6)

図10を用いて実施の形態6を説明する。図10において光情報装置67は実施の形態2で前述した光情報装置である。また、入出力端子69は光情報装置67に記録する情報を取り込んだり、光情報装置67によって読み出した情報を外部に出力する有線または無線の入出力端子である。これによって、ネットワーク、すなわち、複数の機器、例えば、コンピューター、電話、テレビチューナー、などと情報をやりとりし、これら複数の機器から共有の情報サーバー(光ディスクサーバー)、として利用することが可能となる。異なる種類の光ディスクを安定に記録あるいは再生できるので、広い用途に使用できる効果を有するものとなる。情報を表示するブラウン管や液晶表示装置、プリンターなどの出力装置81を備えてもよい。

[0127]

複数 種類 の光 ディスク を 光情 報装置 67に出 し入れ する チェ ンジャー1 31 をさら に具 備することにより、 多くの 情報 を記録・蓄 積で きる効 果を 得る ことが できる。

## [0128]

なお、上述の実施の形態 3~6において図7~図10には出力装置 81 や液晶モニター120を示したが、出力端子を備えて、出力装置 81 や液晶モニター120は持たず、別売りとする商品形態があり得ることはいうまでもない。また、図8と図9には入力装置は図示していないが、キーボードやタッチパネル、マウス、リモートコントロール装置など入力装置も具備した商品形態も可能である。逆に、上述の実施の形態 5~6において、入力装置は別売りとして、入力端子のみを持った形態も可能である。

[0129]

前述した実施の形態 2 では、光ヘッド装置として、実施の形態 1 で上述した光ヘッド装置を用いるので、単一の光ヘッド装置によって、記録密度の異なる複数の光ディスクに対応することができるという効果を有する。

### [0130]

さらに、実施の形態3~6では、上述の実施の形態2の光情報装置を具備した、あるい

50

10

20

30

は、上述の記録・再生方法を採用したコンピューターや、光ディスクプレーヤー、光ディスクレコーダー、光ディスクサーバー、カーナビゲーションシステムは、異なる種類の光ディスクを安定に記録あるいは再生できるので、広い用途に使用できるという効果を有するものとなる。

【産業上の利用可能性】

[0131]

本発明は、本発明は、例えば光ディスクなどの光情報媒体上に記憶される情報の記録・再生あるいは消去を行う光へッド装置及び光情報装置(光情報装置)および、光情報装置における記録再生方法、そして、これらを応用したシステムに関するもの、そしてまた、前記光へッド装置に用いる対物レンズや回折素子、および、対物レンズと回折素子の複合した複合対物レンズに関するものに適用することができる。

【図面の簡単な説明】

[0132]

- 【図1】本発明の実施の形態1に係る光ヘッド装置の概略断面図である。
- 【図2】本発明の実施の形態1に係る要部概略断面図である。
- 【図3】(a)は本発明の実施の形態1に係る要部概略平面図であり、(b)はその断面図である。
- 【図4】(a)は本発明の実施の形態1に係る要部概略断面図であり、(b)および(c)は実施の形態1に係る位相変化の説明図である。
- 【図 5A】本発明の実施の形態1に係る要部を説明する概略断面図である。
- 【図 5 R】 実施の形態1に係る位相段差の構成を示す平面図である。
- 【図5C】実施の形態1に係る位相段差の構成を示す断面図である。
- 【図6】本発明の実施の形態2に係る光情報装置の構成を示すブロック図である。
- 【図7】本発明の実施の形態3に係るコンピューターの構成を示す概略斜視図である。
- 【図8】本発明の実施の形態4に係る光ディスクプレーヤおよびカーナビゲーションシステムの構成を示す概略斜視図である。
- 【図 9】 本発 明 の 実 施 の 形 態 5 に 係 る 光 ディ ス ク レ コ ー ダ ー の 構 成 を 示 す 概 略 斜 視 図 で あ
- 【図 10】本発明の実施の形態 6 に係る光ディスクサーバーの構成を示す 概略 斜視図 である
- 【図 11】(a) および (b) は従来 の光 ヘッド 装置の要 部の 構成を 示す 概略 断面図 である
- 【図12】従来の他の光ヘッド装置の概略断面図である。
- 【図13】 (a) は従来のさらに他の光ヘッド装置の要部の構成を示す概略平面図であり、(b) はその断面図である。
- 【図14】従来のさらに他の光ヘッド装置の概略断面図である。

【符号の説明】

[0133]

- 1, 20 レーザー光源
- 2 ビーム整形素子
- 3. 22 3ビーム格子
- 4,16 ビームスプリッター
- 5 1/4波長板
- 6 集光レンズ
- 7 光検出器
- 8 コリメートレンズ
- 9,10 光ディスク
- 13 ホログラム
- 14 対物レンズ
- 15 駆動手段

30

20

10

40

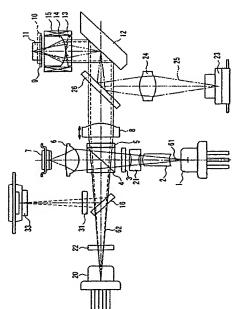
- 24 リレーレンズ
- 33 光検出器
- 51 光ヘッド装置の駆動装置
- 53 電気回路
- 5 5 光ヘッド装置
- 61 出力装置
- 64 演算装置
- 65 入力装置
- 66 デコーダー
- 67 光情報装置
- 68 エンコーダー
- 69 入出力端子
- 77 光ディスクプレーヤー (またはカーナビゲーションシステム)

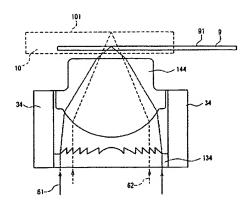
(22)

【図2】

- 100 コンピューター
- 110 光ディスクレコーダー
- 130 光ディスクサーバー

[図1]

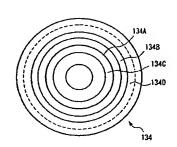




【図4】

【図3】

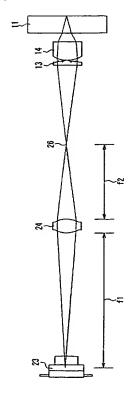
(a)



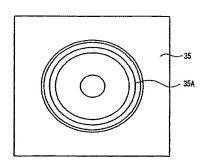
(a) - 国際(p4) - スさ え 1/(nb-1) 大路差/ 入 1 (b) ・ 大路差/ 入 2 (c) 1.2

(b) 一周期 (p4)

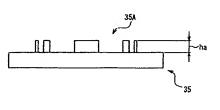
【図5A】



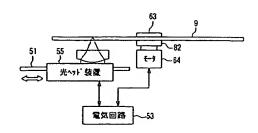
【図5B】



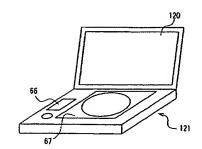
【図5C】



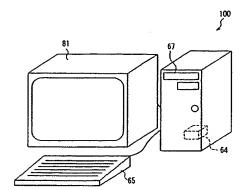
(図6)



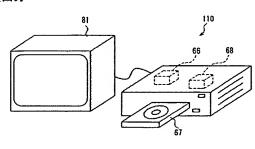
【図8】



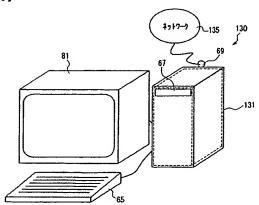
[図7]



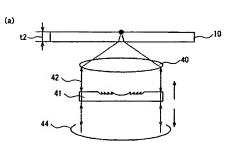
【図9】

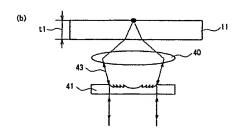


[図10]

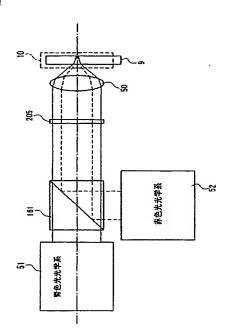


【図11】

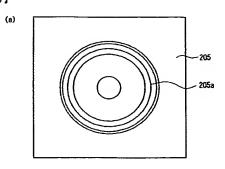


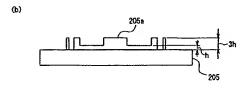


[図12]



【図13】





【図14】

